06. 8. 2004

日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

REC'E 2 6 AUG 2004
WIPO PCT

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application:

2003年 8月29日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-308153

[ST. 10/C]:

[JP2003-308153]

出 願 人
Applicant(s):

ソニー株式会社



PRIORITY DOCUMENT

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

2004年 6月17日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 今 井 康



【書類名】 特許願 【整理番号】 0390497604

【提出日】 平成15年 8月29日

【あて先】 特許庁長官 今井 康夫 殿

【国際特許分類】 G01N 27/00

【発明者】

【住所又は居所】 東京都品川区北品川6丁目7番35号ソニー株式会社内

【氏名】 滝口 清昭

【特許出願人】

【識別番号】 000002185

【氏名又は名称】 ソニー株式会社

【代理人】

【識別番号】 100082740

【弁理士】

【氏名又は名称】 田辺 恵基

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 048253 【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 特許請求の範囲 1

【物件名】 明細書 1 【物件名】 図面 1 【物件名】 要約書 1 【包括委任状番号】

【曹類名】特許請求の範囲

【請求項1】

放射電界及び誘導電磁界に比して大きい強度の準静電界を発生する準静電界発生手段と

上記準静電界発生手段から発生され、測定対象に印加される上記準静電界と、上記測定 対象の内方における動的反応により生じる電位変化に応じた電界との相互作用結果を検出 する準静電界検出手段と、

上記準静電界検出手段により検出された上記相互作用結果から上記電位変化を抽出する 抽出手段と

を具えることを特徴とする測定装置。

【請求項2】

上記測定対象は生体であり、

上記準静電界検出手段は、

上記生体の内方における生体反応により生じる上記電位変化に応じた上記電界との上記 相互作用結果を検出する

ことを特徴とする請求項1に記載の測定装置。

【請求項3】

上記準静電界発生手段は、

複数の上記周波数にそれぞれ対応する各上記距離において上記誘導電磁界に比して大き い上記強度が得られる上記準静電界を発生する

ことを特徴とする請求項1に記載の測定装置。

【請求項4】

上記準静電界発生手段は、

複数の上記周波数にそれぞれ対応する各上記距離において上記誘導電磁界に比して大き い上記強度が得られる上記準静電界を、上記距離ごとに時分割で発生する

ことを特徴とする請求項1に記載の測定装置。

【請求項5】

上記準静電界発生手段は、

各上記周波数にそれぞれ対応する各上記距離において発生される各上記準静電界の強度 が所定の基準強度となるように、当該各周波数にそれぞれ対応する各電圧の所定の電極へ の出力を調整し、当該調整後の各上記電圧の合成結果を出力する出力調整手段

を具えることを特徴とする請求項3に記載の測定装置。

【請求項6】

上記準静電界発生手段は、

各上記周波数にそれぞれ対応する各上記距離において発生される各上記準静電界の強度 が所定の基準強度となるように、当該各周波数にそれぞれ対応する各電圧の所定の電極へ の出力を調整する出力調整手段

を具えることを特徴とする請求項4に記載の測定装置。

【請求項7】

上記準静電界発生手段は、上記準静電界を発生するための1対の発生用電極を有し、

上記準静電界検出手段は、上記相互作用結果を検出するための1対の検出用電極を有し

上記1対の発生用電極と上記1対の検出用電極とが単位電極として形成され、複数の上 記単位電極が同一面上に形成された

ことを特徴とする請求項1に記載の測定装置。

【請求項8】

放射電界及び誘導電磁界に比して大きい強度の準静電界を発生する準静電界発生ステッ

上記準静電界発生ステップで発生され、測定対象に印加される上記準静電界と、上記測 定対象の内方における動的反応により生じる電位変化に応じた電界との相互作用結果を検

ページ: 2/E

出する準静電界検出ステップと、

上記準静電界検出ステップで検出された上記相互作用結果から上記電位変化を抽出する 抽出ステップと

を具えることを特徴とする測定方法。

【請求項9】

上記測定対象は生体であり、

上記準静電界検出ステップでは、

上記生体の内方における生体反応により生じる上記電位変化に応じた上記電界との上記 相互作用結果を検出する

ことを特徴とする請求項8に記載の測定方法。

【請求項10】

上記準静電界発生ステップでは、

複数の上記周波数にそれぞれ対応する各上記距離において上記誘導電磁界に比して大き い上記強度が得られる上記準静電界を発生する

ことを特徴とする請求項8に記載の測定方法。

【請求項11】

上記準静電界発生ステップでは、

複数の上記周波数にそれぞれ対応する各上記距離において上記誘導電磁界に比して大き い上記強度が得られる上記準静電界を、上記距離ごとに時分割で発生する

ことを特徴とする請求項8に記載の測定方法。

【請求項12】

上記準静電界発生ステップでは、

各上記周波数にそれぞれ対応する各上記距離において発生される各上記準静電界の強度 が所定の基準強度となるように、当該各周波数にそれぞれ対応する各電圧の所定の電極へ の出力を調整し、当該調整後の各上記電圧の合成結果を出力する出力調整ステップ を具えることを特徴とする請求項10に記載の測定方法。

【請求項13】

上記準静電界発生ステップでは、

各上記周波数にそれぞれ対応する各上記距離において発生される各上記準静電界の強度 が所定の基準強度となるように、当該各周波数にそれぞれ対応する各電圧の所定の電極へ の出力を調整する出力調整ステップ

を具えることを特徴とする請求項11に記載の測定方法。

【請求項14】

生体の内方における生体反応により生じる電位変化を検出する準静電界検出手段と、 上記準静電界検出手段により検出された上記電位変化から、所定の上記生体反応により 生じる上記電位変化を抽出する抽出手段と

を具えることを特徴とする測定装置。

【請求項15】

生体の内方における生体反応により生じる電位変化を検出する準静電界検出ステップと

上記準静電界検出手段により検出された上記電位変化から、所定の上記生体反応により 生じる上記電位変化を抽出する抽出ステップと

を具えることを特徴とする測定方法。

【書類名】明細書

【発明の名称】測定装置及びその方法

【技術分野】

[0001]

本発明は、測定装置及びその方法に関し、例えば測定対象の内方を非侵襲的に測定する 場合に適用して好適なものである。

【背景技術】

[0002]

従来、測定対象として人体を測定する場合に、当該人体の内方を非侵襲的に測定する測 定手法として、例えばX線撮影法、X線CT(Computed

Tomography), MR I (Magnetic Resonance

Imaging)、超音波エコー法、ドップラー法(例えば特許文献 1 参照)、誘電分光法(例えば 特許文献 2 参照)、NIRS(near-infrared spectroscopy)と呼ばれる近赤外線分光法(例えば 非特許文献1参照)などがある。

【特許文献1】特公平6-53117号公報

【特許文献2】特許第3367279号公報

【非特許文献1】「近赤外線分光法を用いた間歇性跛行の評価」土田博光他,日本血 管外科学会誌,1998, Vol. 7, No. 3, pp. 475-487

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0003]

ところでかかるX線撮影法及びX線CTでは、放射線を用いるため、少なからず被爆する のみならず時間的及び環境的な制約を受ける問題がある。またX線CTでは、血流などを 測定する場合には造影剤などを別途注入する必要があり、当該造影剤により血流分布を判 別できるが、例えば神経の活動電位(以下、これを神経活動電位と呼ぶ)自体を測定できな い。この神経活動電位は、神経系の基本細胞となるニューロンの刺激により、当該ニュー ロンの膜内外において生じる一過性の電位変化(およそ+20[mV]) である。また神経活動 電位は軸索に沿って軸索末端へ減衰せずに伝わり、さらにシナプスを介して次のニューロ ンに対する刺激となる(以下、この神経活動電位の流れを神経流と呼ぶ)。

[0004]

MRIは、生体組織内の水の核磁気共鳴を利用して生体組織内の水分子の分布を静的に 測定するため、組織内の神経活動電位や神経流等の電気現象や血流等を測定するには、当 該水分子の分布に基づいて電気現象や血流等を導くための何らかのアルゴリズムを必要と するので困難となる。 [0005]

超音波エコー法は、分解能が低く、組織表面で反射してしまうため組織深部に至る均質 な断層撮影には不向きである。また超音波エコー法は、例えば子宮を撮影する場合、膀胱 に尿を貯めなければ膀胱壁の弊害等により鮮明な断層像を得ることができないため、膀胱 に尿を貯めるという一定の制約を測定者に強いることになる。さらにこの超音波エコー法 でも神経活動電位自体は測定できない。 [0006]

誘電分光法は、MRIに比べて組織内の水分子の結合状態(自由水、準結合水、結合水 の状態)により組織を識別できるが、長時間に亘り継続して血流などを測定することは困 難であり、また電気長の制御や生体に電極を空隙や動きが生じないように人体表面に固定 する必要があり煩雑であった。さらにこの誘電分光法でも神経活動電位自体は測定できな

[0007]

ドップラー法は、例えばレーザー光を血管に照射して血流によるドップラーシフトを測 定するが、個別に血管のピンポイントにおいて血流を測定する方法であり、広い面積の血 管や血流分布を得ることは困難である。またこのドップラー法でも神経活動電位自体は測

定できない。

[0008]

近赤外線分光法は、近年、広く認知されるようになってきた手法であり、近赤外線帯域 の特定波長の光が生体組織に殆ど吸収されず透過すること、選択的に脱酸素化ヘモグロビ ン(静脈血)に特異的に吸収されることを利用して透過や反射によって生体組織の血流分 布などを非侵襲的に測定する。近赤外線は高い透過度を有しているが生体内での散乱、屈 折などにより実際にはX線のような単純な透過はしないため、この近赤外線分光法によれ ば、非静脈や網膜などのように光学的に浅在・露出する部分を除いた体組織内の造影は非 常に複雑に散乱されてしまうので測定困難となる。

[0009]

また近赤外線分光法は、脱酸素化ヘモグロビン(静脈血)の測定を主目的としているた め、酸素化ヘモグロビン(動脈)を測定することは難しい。すなわちこの場合の近赤外線 分光法では予め対象となる生体組織の散乱モデルを立てる等の複雑な推測アルゴリズムを 必要としていたため、煩雑であるとともに精度的にも不安があった。さらにこの近赤外線 分光法でも神経活動電位自体は測定できない。

[0010]

一方、神経活動電位に起因して発生する磁界を測定する脳磁図等の手法がある。この手 法は、神経活動電位などの生体電気活動に伴って生体内にイオン電流が流れると、そのイ オン電流も電線の周りを流れる電流と同様にして周囲に磁場を誘起する。この磁場を高精 度の磁界センサーを用いて捕捉することにより、神経活動電位の状態を非侵襲的に測定す るものである。しかし、この手法では大脳新皮質の2次元的分布の神経活動電位を測定す るには適しているが、3次元的に皮質下の状態を得るなどの深度方向の制御は困難であり 表面的な活動を得るに留まっていた。また、この手法では同一手段により血流を同時に測 定することは困難となるため、MRI等を併用する必要がある。

[0011]

他方、神経細胞や他の細胞の電位測定手法として電圧固定法 (voltage-clamp method) の一種であるパッチクランプ法が知られている。このパッチクランプ法は、光学顕微鏡下 で、細胞膜にガラス製のマイクロピペットをあて、チャンネル電流から目的のイオンチャ ンネルの開閉状態を調べる手法である。従ってこのパッチクランプ法では、細胞膜までマ イクロピペットを接触させる必要があると共に、その制御を光学顕微鏡下において行う必 要があるのみならず組織の切開なども必要であり、非侵襲及び非接触による測定手法が求 められている。またこのパッチクランプ法では、当然、血流等を測定することはできない

[0012]

このように、従来では血流あるいは神経活動電位等の異なる生体反応を同時に測定する 測定方法は存在していなかった。このため、人体の内方における多くの情報を同時に得る には未だ不十分であった。

[0013]

本発明は以上の点を考慮してなされたもので、測定対象の内方における状況をより正確 に把握させ得る測定装置及びその方法を提案しようとするものである。

【課題を解決するための手段】

[0014]

かかる課題を解決するため本発明においては、放射電界及び誘導電磁界に比して大きい 強度の準静電界を発生する準静電界発生手段と、当該準静電界発生手段から発生され、測 定対象に印加される準静電界と、測定対象の内方における動的反応により生じる電位変化 に応じた電界との相互作用結果を検出する準静電界検出手段と、当該準静電界検出手段に より検出された相互作用結果から電位変化を抽出する抽出手段とを設けるようにした。

[0015]

また本発明においては、放射電界及び誘導電磁界に比して大きい強度の準静電界を発生 する準静電界発生ステップと、当該準静電界発生ステップで発生され、測定対象に印加さ

れる準静電界と、測定対象の内方における動的反応により生じる電位変化に応じた電界と の相互作用結果を検出する準静電界検出ステップと、当該準静電界検出ステップで検出さ れた相互作用結果から電位変化を抽出する抽出ステップとを設けるようにした。 【発明の効果】

[0016]

本発明は、所定の測定対象を測定する測定装置において、放射電界及び誘導電磁界に比 して大きい強度の準静電界を発生する準静電界発生手段と、当該準静電界発生手段から発 生され、測定対象に印加される準静電界と、測定対象の内方における動的反応により生じ る電位変化に応じた電界との相互作用結果を検出する準静電界検出手段と、当該準静電界 検出手段により検出された相互作用結果から電位変化を抽出する抽出手段とを設けるよう にしたことにより、異なる動的反応を同時に測定することができるため、測定対象の内方 における多くの情報を同時に得ることができる。

[0017]

また本発明は、所定の測定対象を測定する測定方法において、放射電界及び誘導電磁界 に比して大きい強度の準静電界を発生する準静電界発生ステップと、当該準静電界発生ス テップで発生され、測定対象に印加される準静電界と、測定対象の内方における動的反応 により生じる電位変化に応じた電界との相互作用結果を検出する準静電界検出ステップと 、当該準静電界検出ステップで検出された相互作用結果から電位変化を抽出する抽出ステ ップとを設けるようにしたことにより、異なる動的反応を同時に得ることができるため、 測定対象の内方における多くの情報を同時に得ることができる。

【発明を実施するための最良の形態】

[0018]

以下図面について本発明を詳述する。

[0019]

本発明は、日常我々が静電気を体感するという経験的事実からも示唆されるように人体 が静電的導体であること、人体の内方に有する各種生体反応により生じる電位変化に応じ た電界が形成されていること、準静電界が距離に対して高い分解能を有することを利用し て、人体の内方を測定するものである。まず、この測定手法のシミュレーション結果を図 1~図3に示す。

[0020]

(1) シミュレーション結果

これら図1〜図3は、電界を発生するための2つの電極EDa及びEDbを人体外部の近 傍に配置し、当該各電極EDから電圧を印加して準静電界を発生させた際のシミュレーシ ョン結果である。但し、このシミュレーションでは、人体の比誘電率が一様に50である ものと仮定して取り扱った。 [0021]

図1は、電極EDaに印加される電圧が1[V]、かつ電極EDaに印加される電圧が-1 [V]となった時点において、当該各電極EDから発生される準静電界の近くに血管が存 在しなかった場合の状態を断面で示している。この図1において、電位が0[V]となる等 電位面は、電極EDaと電極EDbとの中間に生じており、当該各電極EDから発生する 電界のパターンは同等であることが分かる。 [0022]

一方、図2は、電極EDaに印加される電圧が1[V]、かつ電極EDbに印加される電 圧が-1[V]となった時点において、当該各電極EDから発生される準静電界の近くの血 管が存在する場合の状態を断面で示している。但し、血管は1~2[Hz]で拍動し、当該拍 動に応じて血管壁と血液との界面に 0. 6 [V]の電位 (電気二重層界面電位と呼ばれる) が形成されていることを想定している。この図2において、図1のシミュレーション結果 に比して、等電位面は電極EDbよりに変化し、また電界のパターンもそれぞれ変化して いることが分かる。この変化は、人体内部において各電極EDの付近にプラスの電位(電 界)が存在し、当該電位と、各電極EDから発生される準静電界との相互作用結果である

ことを意味する。

[0023]

また図3は、図2において各電極EDに印加されていた電圧が相反した時点(即ち電極 EDaの電圧が-1[V]、かつ電極EDbの電圧が1[V]となった時点)での状態を断面で 示している。この図3においても、図2のシミュレーション結果と同様に、等電位面は電 極EDbよりに生じていることが分かる。このことは、図2のシミュレーション結果と同 様に、人体内部において各電極EDの付近に存在するプラスの電位(電界)と、各電極E Dから発生される準静電界との相互作用結果であることを意味する。

[0024]

これら図1〜図3に示したシミュレーション結果から、かかる相互作用結果を検出する 準静電界検出手段を当該電極 E D 付近に設ければ、当該検出結果から生体反応の電位変化 を非接触で測定することができるようになる。

[0025]

また、かかる準静電界の強度は、電界発生源(電極EDa及びEDb)からの距離の3 乗に反比例する。このことは、準静電界が距離に対して高い分解能を有することを意味す る。この準静電界の性質を利用して、人体の内方への到達距離、即ち人体の内方における 生体反応による作用を検出するための深度範囲(以下、これを生体反応検出エリアと呼ぶ) がそれぞれ異なる複数の準静電界(以下、これを準静電界スケールと呼ぶ)を発生する準 静電界発生手段を設ければ、人体の内包を断層的に測定することができるようになる。こ こで、この準静電界スケールについて説明する前に、まず準静電界の性質を説明する。

[0026]

(2) 準静電界の性質

電界は、発生源からの距離に線形に反比例する放射電界と、発生源からの距離の2乗に 反比例する誘導電磁界と、発生源からの距離の3乗に反比例する準静電界との合成電界と して発生している。

[0027]

これら放射電界、誘導電磁界及び準静電界それぞれの相対的な強度と、距離との関係を グラフ化すると図4に示すような結果となる。但し、図4では、1[MHz]における各電界 それぞれの相対的な強度と距離との関係を対数尺度により示している。

[0028]

図4からも明らかなように、放射電界、誘導電磁界及び準静電界それぞれの相対的な強 度が等しくなる距離(以下、これを強度境界点と呼ぶ)が存在する。この場合、強度境界点 よりも遠方では放射電界が優位(誘導電磁界や準静電界の強度よりも大きい状態)となり 、これに対して強度境界点よりも近傍では準静電界が優位(放射電界や誘導電磁界の強度 よりも大きい状態)となる。

[0029]

この強度境界点は、マックスウェルの方程式を電界強度の観点から導いていった場合に 、当該距離を r [m]、波数を k [1/m]とすると次式

[0030]

【数1】

$$r = \frac{1}{k} \qquad \cdots$$

[0031]

として表すことができる。

[0032]

そして、(1)式における波数 k は、電界の媒質中の伝播速度を v [m/s]とし、周波数 を f [Hz]とすると次式

[0033]

【数2】

$$k = \frac{2 \pi f}{v} \qquad \cdots \qquad (2)$$

[0034]

として表すことができ、また電界の伝播速度 v は、光速を c $[m/s](c=3\times10^8)$ とし 、媒質の比誘電率を ε とすると次式

[0035] 【数3】

$$v = \frac{c}{\sqrt{\varepsilon}} \qquad \dots (3)$$

[0036]

として表すことができることから、強度境界点は、(1)式に(2)式及び(3)式を代入 して整理した次式

[0037] 【数4】

$$r = \frac{c}{2 \pi f \cdot \sqrt{\varepsilon}} \qquad \dots \dots (4)$$

として表すことができる。

[0038]

この(4)式からも分かるように、放射電界及び誘導電磁界に比して強度の大きい状態 にある準静電界の空間を広くする場合には周波数が密接に関係しており、低い周波数であ るほど、放射電界及び誘導電磁界に比して強度の大きい状態にある準静電界の空間が大き くなる(即ち、図4に示した強度境界点までの距離は、周波数が低いほど長くなる(つま り右に移ることになる))。これに対して高い周波数であるほど、放射電界及び誘導電磁 界に比して強度の大きい状態にある準静電界の空間が狭くなる(即ち、図4に示した強度 境界点までの距離は、周波数が高いほど短くなる(つまり左に移ることになる))。

[0039]

例えば10[MHz]を選定した場合、人体の比誘電率が一様に50であるものと仮定する と、上述の(4)式により、0.675[m]よりも近傍では準静電界が優位になる。かかる 10 [MHz]を選定した場合に放射電界、誘導電磁界及び準静電界それぞれの相対的な強度 と、距離との関係をグラフ化すると図5に示す結果となる。

[0040]

この図5からも明らかなように、電界発生源(電極EDa及びEDb)から最大の生体 反応検出エリア(人体の内方における生体反応による作用を検出するための深度範囲)を 例えば0.01[m]とした場合、当該発生源から0.01[m]地点の準静電界の強度は、誘 導電磁界に比しておよそ18.2[dB]大きくなる。従ってこの場合の準静電界は、誘導電 磁界及び放射電界の影響がないものとみなすことができる。

[0041]

ここで、上述したような準静電界の性質を利用して、例えば図6に示すように、人体の 表面から0.01[m]

内方までの間における生体反応による作用を検出する場合に、当該表面から 0.01[m] 内方までの間を 0. 0 0 1 [m] 間隔で検出するための準静電界スケールを発生するための 手法について説明する。

[0042]

(3) 準静電界スケール

図6に示したように、人体の表面から最小の生体反応検出エリアである0.001[m] に10[MHz]でなる周波数を基準周波数として割り当て、順次0. 001[m]ごとに広くな る生体反応検出エリア(即ち人体の表面からの深度)に対応する周波数を順次割り当てる ようにする。このようにすれば周波数によって検出対象までの深度に準静電界の生体反応 検出エリアを制御することができることとなる。

[0043]

しかしこの場合、高い周波数であるほど準静電界が優位となる空間が狭くなる(即ち、 図4に示した強度境界点が左に移ることとなる)ため、高い周波数に対応する生体反応検 出エリアの末端付近では準静電界と誘導電磁界との強度差が18.2[dB]よりも小さくな ってしまうことから、生体反応による作用を測定するための指標となる準静電界スケール の強度が不安定となり、ひいては測定精度の信頼性が損なわれてしまう。

この場合に、10[MHz]の周波数に対応する生体反応検出エリア(電極から0.001[n]) での強度に、10[MHz]以上の各周波数 f (r)にそれぞれ対応する強度境界点の強度が 一致するように出力を調整すれば、準静電界スケールが安定となるため測定精度の信頼性 が確保される。

[0045]

すなわち、1対の電界発生用電極に正弦波電圧を出力し、当該電極から正弦波電圧の周 波数に応じて振動する準静電界を発生する場合、かかる出力を調整するための係数(以下 、これを出力調整係数と呼ぶ)を $A_{(r)}$ とすると、当該1対の電極から生体反応検出エリア (距離) r [m]での準静電界の強度E(r)は、次式

[0046]

【数5】

$$E_{(r)} = \frac{A_{(r)}}{r^3} \qquad \cdots \qquad (5)$$

[0047]

として表すことができる。この(5)式の生体反応検出エリア(距離)rを、強度境界点に関 する上述の(4)式に従って変形すると、次式

[0048]

【数6】

$$E_{(r)} = \frac{A_{(r)} \cdot c}{(2 \pi f \cdot \sqrt{\varepsilon})^{3}} \dots (6)$$

[0049]

として表すことができる。

[0050]

そして、10[MHz]の周波数に対応する生体反応検出エリア(電極から0.001[m]) での強度に、10[MHz]以上の各周波数 f(r)にそれぞれ対応する強度境界点の強度が一致 するように、当該周波数 f (r) を決めれば良いことから、次式

[0051]

【数7】

$$A_{0.001} = \frac{1}{\left(\frac{c}{2\pi \cdot 10 \times 10^{6} \cdot \sqrt{\epsilon}}\right)^{3}}$$

$$= \frac{1}{\left(\frac{c}{2 \pi f, \cdot \sqrt{\varepsilon}}\right)^{3}} \dots \dots (7)$$

[0052]

が成り立ち、この(7)式を整理すると、次式

[0053]

【数8】

$$A_{r} = \left(\begin{array}{c} 1 & 0 \times 1 & 0^{6} \\ \hline f_{r} \end{array} \right)^{3} A_{0.001} \qquad \cdots$$
 (8)

[0054]

となる。この(8)式を用いて、生体反応検出エリア(距離) r に対応する周波数 $f_{(r)}$ の正弦波電圧を出力する際の出力係数 $A_{(r)}$ を決定することができる。

[0055]

また、準静電界発生装置から 0.001 [m]ごとの各生体反応検出エリア(距離) r にそれぞれ対応する各周波数 f(r) については、次式

【0056】 【数9】

$$A_{0.001} = \frac{1}{0.001^{3}} = A_{1} = \frac{1}{r^{3}}$$

[0057]

と表すことができ、この(9)式の出力係数 $A_{(r)}$ を、上述の(8)式に従って変形すると、次式

【0058】 【数10】

$$A_{0.001} \frac{1}{0.001^{3}} = \left(\frac{10 \times 10^{6}}{f_{r}} \right)^{3} A_{0.001} \frac{1}{r^{3}}$$

..... (10)

【0059】 となり、この(10)式を整理した次式 【0060】

【数11】

$$f_{r} = \frac{0.01}{r} \cdot 10 \times 10^{6} = \frac{10 \times 10^{3}}{r} \dots (11)$$

[0061]

を用いて決定することができる。

[0062]

このようして決定された上述の各条件に基づいて発生される準静電界スケールをグラフ 化すると図7に示すような結果となる。但し、図7では、見易くするため、0.001[m]ごとの各生体反応検出エリア(距離)すべてではなく所定の生体反応検出エリア (0.001[m], 0.002[m], 0.004[m].

0.006[m], 0.008[m], 0.01[m]) に対応する準静電界のみを示し、また図7 (A) では縦 軸(電界強度)を、図7 (B) では縦軸(電界強度)及び横軸(距離)を対数尺度により示して いる。この図7からも明らかなように、準静電界の電界強度を所定の基準である例えば強 度境界点に一定にすると、周波数によって検出対象までの深度に準静電界の生体反応検出 エリア(距離)を正確に制御することができるようになることが分かる。

[0063]

なお、電界発生電極から0.001[m]間隔ごとに準静電界を発生する場合(図6)につ いて上述したが、どの程度の間隔ごとに準静電界を発生するか否かについては、実際には 人体の表面からどの距離の生体反応による作用を検出するか等を考慮して選定される。こ の場合、かかる選定結果に基づいて(8)式及び(11)式を導いたうえで、信頼性の有す る準静電界スケールを発生するための出力調整係数及び周波数がそれぞれ決定することと なる。

[0064]

このようにして準静電界発生手段は、生体反応による作用を測定するための指標として 信頼性の有する準静電界スケールを発生することができる。

[0065]

そして、この準静電界スケールのうち、各周波数にそれぞれ対応する生体反応検出エリ ア(距離)内での生体反応による電位変化との相互作用結果を準静電界検出手段が検出する ようにすれば、人体の内方における生体反応による電位変化を断層的に測定できるように

[0066]

(4) 測定装置の構成

図8は、上述の準静電界発生手段及び準静電界検出手段を有する本実施の形態による測 定装置1を示すものである。すなわち、この測定装置1では、複数の周波数にそれぞれ対 応する複数の正弦波電圧(以下、これを交番電圧と呼ぶ)を出力する出力源(以下、これを 交番電圧出力源と呼ぶ)2と、当該交番電圧出力源2に接続され、空気に近い誘電率に選 定された薄厚の絶縁シート3を介して人体表面の所定位置に配置された1対の電界発生用 電極4 a 及び4 b と、当該交番電圧出力源2の出力を制御する出力調整部5によって準静 電界発生手段が構成される。

[0067]

この交番電圧出力源2における交番電圧の各正弦波電圧は、上述の(8)式に従って決 定された周波数にそれぞれ選定されている。また出力制御部5は、かかる交番電圧の各正 弦波電圧を周波数の低い正弦波電圧から順次単位時間ごとに出力するようになされており 、このとき上述の(11)式に従って決定された出力調整係数に従って対応する正弦波電 圧を出力調整した後に電界発生用電極4 a 及び4 b に出力するようになされている。

[0068]

この結果、電界発生用電極4 a 及び4 b からは、信頼性の有する準静電界スケールが生

体反応検出エリア(距離)の小さいほうから時分割で順次発生されることとなる。この場合 、血管VEを含む生体反応検出エリアに対応する周波数の準静電界は、当該血管VEの生 体反応により生じる電位変化(電気二重層界面電位)の作用により変化している。これと 同時に、人体内部における各種細胞(図示せず)を含む生体反応検出エリアに対応する各 周波数の準静電界は、人体内部における各種細胞レベルでの生体反応(例えば神経細胞で のニューロンの刺激や、所定の細胞での電子伝達系)により生じる電位変化の作用により それぞれ変化している。

[0069]

一方、この測定装置1では、電界発生用電極4a及び4bから順次発生される各生体反 応検出エリアに対応する周波数の準静電界の強度変化を、電界検出用電極11a、11b 及びアンプ12a、12bを介して信号(以下、これを強度変化信号と呼ぶ)S1として検 出する準静電界検出部15によって準静電界検出手段が構成される。そしてADC (Analo g Digital Converter) 1 3 a、 1 3 b は、強度変化信号 S 1 を検出データ(以下、これを 強度変化データと呼ぶ) D 1 として生成し、これを測定部 2 0 に送出する。

[0070]

この場合、測定部20は、ADC13から供給される検出データD1に対してFFT処 理を施すことにより、各周波数に対応する生体反応検出エリアごとの生体反応による電位 変化のうち予め設定された設定レベル以上の電位変化を抽出するようにして測定し、当該 測定結果をデータ(以下、これを断層生体反応データと呼ぶ) D 2 として生体断層像作成部 30に送出する。

[0071]

この設定レベルは、ユーザによって設定し得るようになされており、例えば±5[mV]の 電位変化以上に設定されている。従ってニューロンの刺激による神経活動電位の変化や血 管の拍動による電気二重層界面電位の変化等が抽出対象となり、この場合、断層生体反応 データ D 2 は、例えば所定の細胞での電子伝達系等のような微小の生体反応による電位変 化が除かれたデータとなる。

[0072]

生体断層像作成部30は、この断層生体反応データD2に基づいて、例えば代数的手法 を用いた生体断層像生成処理を実行することにより生体断層像のデータ(以下、これを生 体断層像データと呼ぶ)D3を生成し、これを表示装置(図示せず)に出力する。この結 果、断層生体反応データD2に応じた電界発生用電極4a及び4b下における血管や神経 等の生体反応の状況が表示されることとなる。

[0073]

このようにしてこの測定装置1は、人体の内方における断層ごとの異なる生体反応を同 時に非侵襲で測定し、この測定結果を情報として提供することができるようになされてい る。

[0074]

かかる構成に加えてこの測定装置1には、電界発生用電極4a及び4bとは電気的に分 離された状態で当該電極4a及び4bの周囲を覆う導体性のシールド部SL1と、電界検 出用電極11a、11bとは電気的に分離された状態で当該電極11a、11bの周囲を 覆う導体性のシールド部SL2、SL3が設けられている。

[0075]

これにより測定装置1は、準静電界スケール(複数の周波数にそれぞれ対応する各距離に おいてほぼ一定の強度の準静電界)の強度変化以外となる外界ノイズを検出するといった 事態を極力回避することができるため、微量である生体反応の電位変化を精度良く測定す ることができるようになされている。

[0076]

また、この実施の形態の場合の測定装置1においては、図9に示すように、隣接する電 界発生用電極4a、4bに対応する電界検出用電極11a、11bを線状に配置すること により1単位の電極群(以下、これを単位測定用電極と呼ぶ) MEとして形成し、これを

ページ: 10/

同一平面上によ列配列することにより1セットの電極群(以下、これを面測定用電極と呼 ぶ) FMEとして形成するようになされている。

[0077]

そして測定装置1においては、例えば図10に示すように、複数の面測定用電極FME iを隣接させた状態で絶縁シート3を介して設けるようになされている。

[0078]

この場合、各面測定用電極FMEiにおける各単位測定用電極ME1~MEkの電界発 生用電極4a、4b(i×k個分の電極4a、4b)はそれぞれ共通の交番電圧出力源2(図8)に接続され、一方、電界検出用電極11a、11b(i×k個分の電極11a、11 b)はそれぞれ共通の対応するアンプ12a、12b(図8)に接続される。

[0079]

これによりこの測定装置1においては、人体の内方における断層ごとの異なる生体反応 をより広範囲にかつリアルタイムに測定することができるため、例えば血流と同時に神経 流を追うようにして動的に測定することができるようになされている。

[0080]

(5) 測定処理手順

ここで、上述した出力制御部5及び測定部20からなる制御部40における測定処理は 、図11に示す測定処理手順RT1に従って実行される。

[0081]

すなわち、制御部40は、例えば測定装置1の主電源が投入されると、この測定処理手 順RT1を開始し、準静電界スケールの発生対象の電極として、ステップSP1において 面測定用電極FME1(図10)を選択し、ステップSP2において単位測定用電極ME1 (図9)を選択した後、当該単位測定用電極ME1(図9)の電界発生用電極4a及び4bに 対する出力対象の周波数として、ステップSP3において最小の周波数f1(図6)でなる 正弦波電圧を選択し、ステップSP4において当該選択した正弦波電圧を電界発生用電極 4 a 及び 4 b に出力する。

[0082]

この場合、各電界発生用電極4a及び4bから0.001[m]までの生体反応検出エリ アの準静電界(図 6)が発生し、当該電界発生用電極 4 a 及び 4 b 下に有する人体内方の各 断層に血管等がある場合にはその生体反応による電位変化に応じた電界と相互作用するこ

[0083]

そして制御部40は、ステップSP5において、生体反応検出エリアの準静電界におけ る強度変化の検出結果として、対応する電界検出用電極11a及び11bを介して供給さ れる検出データD1(図8)を内部メモリに一時的に保存し、ステップSP6において、ス テップSP4で出力開始してから所定の時間が経過したか否かを判定し、ここで肯定結果 が得られた場合には、ステップSP7において、正弦波電圧の出力を停止する。

[0084]

続いて制御部40は、ステップSP8において、ステップSP5で一時的に保存された 検出データD1に対して周波数分析処理を施すことにより、0.001[m]までの生体反 応検出エリア内における設定レベル以上の生体反応の電位変化を抽出するようにして測定 し、これを内部メモリに一時的に保存した後、ステップSP9において、全ての周波数 f nの正弦波電圧を電界発生用電極4a及び4bに出力したか否かを判定する。

[0085]

ここで否定結果が得られると、このことは未だ単位測定用電極ME1(図9)下の全ての 生体反応検出エリアにおける生体反応の電位変化を抽出し終わっていないことを意味し、 このとき制御部40は、ステップSP3に戻って出力対象の周波数の選択を周波数f1か ら次の周波数 f 2 に切り替え、上述の処理を繰り返す。

[0086]

このようにして制御部40は、単位測定用電極ME1(図9)の電界発生用電極4a及び 出証特2004-3052225

ページ: 11/

4 b に全ての周波数 f 1~f n の正弦波電圧について上述の処理を順次繰り返した結果、 ステップSP9で肯定結果が得られると、ステップSP10において、全ての単位測定用 電極ME1~MEkでの生体反応の電位変化の抽出結果を得たか否かを判定する。

[0087]

ここで否定結果が得られると、このことは未だ面測定用電極FME1(図10)下の全て の生体反応検出エリアにおける生体反応の電位変化を抽出し終わっていないことを意味し 、このとき制御部40は、ステップSP2に戻って、発生対象の電極の選択を単位測定用 電極ME1から次の単位測定用電極ME2に切り替え、上述の処理を繰り返す。

[0088]

このようにして制御部40は、面測定用電極FME1(図10)の単位測定用電極ME1 ~MEk全てについて上述の処理を順次繰り返した結果、ステップSP10で肯定結果が 得られると、ステップSP11において、全ての面測定用電極FME1~FMEiでの生 体反応の電位変化の抽出結果を得たか否かを判定する。

[0089]

ここで否定結果が得られると、このことは未だ面測定用電極FME1~FMEi(図10)下の全ての生体反応検出エリアにおける生体反応の電位変化を抽出し終わっていないこ とを意味し、このとき制御部40は、ステップSP1に戻って、発生対象の電極の選択を 面測定用電極FME1から次の面測定用電極FME2に切り替えた後、ステップSP1に 戻って上述の処理を繰り返す。

[0090]

このようにして制御部40は、面測定用電極FME1~FMEi(図10)全てについて 上述の処理を順次繰り返した結果、ステップSP11で肯定結果が得られると、ステップ SP12において、ステップSP8で一時的に保存された、当該面測定用電極FME1~ FMEi下の全ての生体反応検出エリアにおける生体反応の電位変化に基づいて、断層生 体反応データD2を生成し、これを生体断層像作成部30に送出した後、ステップSP1 3に移ってこの測定処理手順RT1を終了する。

[0091]

このようにして制御部40は、測定処理を実行することができるようになされている。 [0092]

(6) 本実施の形態による動作及び効果

以上の構成において、測定装置1は、交番電圧出力源2から所定の周波数でなる複数の 正弦波電圧を周波数の小さい正弦波電圧から順次単位時間ごとに電界発生用電極4a及び 4 bに出力することにより、当該周波数に応じて振動する準静電界を誘導電磁界よりも強 度が優位な状態として時分割で発生する。

[0093]

そして測定装置1は、この電界発生用電極4a及び4bから発生され、人体に印加され る準静電界と、当該人体の内方における生体反応により生じる電位変化に応じた電界との 相互作用結果を検出し、この相互作用結果から電位変化を抽出するようにして測定する。 [0094]

従ってこの測定装置1では、かかる生体反応による電位変化として例えば血管の電気二 重層界面電位及び神経活動電位等の異なる生体反応を同時に得ることができるため、人体 の内方における多くの情報を同時に得ることができる。

[0095]

この場合、測定装置1は、各周波数にそれぞれ対応する各距離において発生される各準 静電界の強度が所定の基準強度となるように、当該各周波数にそれぞれ対応する正弦波電 圧の電界発生用電極4a及び4bへの出力を調整するようにした。

[0096]

従ってこの測定装置1では、生体反応による作用を測定するための指標となる準静電界 の強度を、誘導電磁界よりも大きい状態にある強度で一律に発生することができるため、 測定精度の信頼性を有する安定した準静電界を発生することができる。

ページ: 12/

[0097]

さらにこの場合、測定装置1は、1対の発生用電極と1対の検出用電極とを単位電極と して形成し、複数の単位電極を面上に形成するようにした。従ってこの測定装置1では、 人体の内方における断層ごとの異なる生体反応をより広範囲にかつリアルタイムに測定す ることができるため、例えば血流又は神経流等を追うようにして動的に測定することがで きる。

[0098]

以上の構成によれば、放射電界及び誘導電磁界に比して大きい強度の準静電界を発生し 、当該発生により人体に印加される準静電界と、当該人体の内方における生体反応により 生じる電位変化に応じた電界との相互作用結果を検出し、この相互作用結果から電位変化 を抽出するようにして測定することにより、異なる生体反応を同時に得ることができるた め、人体の内方における多くの情報を同時に得ることができ、かくして測定対象の内方に おける状況をより正確に把握させることができる。

[0099]

(7)他の実施の形態

[0100]

なお上述の実施の形態においては、放射電界及び誘導電磁界に比して大きい強度の準静 電界を発生する準静電界発生手段を、図8に示した交番電圧出力源2、電界発生電極4 a 、4 b 及び出力調整部 5 によって構成するようにした場合について述べたが、本発明これ に限らず、この他種々の構成によって準静電界発生手段を実現するようにしても良い。

[0101]

また、かかる放射電界及び誘導電磁界に比して大きい強度の準静電界を発生する準静電 界発生手段の発生手法として、出力調整手段としての出力調整部5において交番電圧出力 源2における各正弦波電圧を周波数の低い正弦波電圧から順次単位時間ごとに電界発生電 極4 a 及び4 b に出力することにより、複数の周波数にそれぞれ対応する各距離において 誘導電磁界に比して大きい強度が得られる準静電界を当該距離ごとに時分割で発生するよ うにしたが、本発明はこれに限らず、当該出力調整部5において各正弦波電圧の合成結果 を電界発生電極4 a 及び4 b に出力することにより、複数の周波数にそれぞれ対応する各 距離において誘導電磁界に比して大きい強度が得られる準静電界を時分割ではなく、同時 期に発生するようにしても良い。この場合、複数の周波数成分の合成結果である準静電界 を同時に発生させることから検出結果も複数の周波数成分が混在しているため、FFT処 理により周波数別に分解するようにすれば、上述の実施の形態と同様の効果を得ることが できる。

[0102]

さらにかかる放射電界及び誘導電磁界に比して大きい強度の準静電界を発生する準静電 界発生手段の発生手法として、交番電圧出力源2における所定の正弦波電圧だけを出力す ることにより人体内方における所定位置に選択的に準静電界を発生するようにしても良い

[0103]

また上述の実施の形態においては、人体を測定対象としてその内方における生体反応を 測定するようにした場合について述べたが、本発明はこれに限らず、例えば動物や植物等 の生体を測定対象としてその内方における生体反応を測定すること、ある地点の大地を測 定対象としてその内方における水流を測定すること、災害等により倒壊した倒壊物を測定 対象としてその内方に存在する生存者の生体反応を測定すること、所定の微細電子機器を 測定対象としてその内方における所定の動的反応を測定すること、又は、所定の搬送物を 測定対象としてその内方に存在する所定の動的反応物を測定すること等、この他種々の測 定対象の内方における種々の動的反応を測定するようにしても良い。

[0104]

さらに上述の実施の形態においては、測定対象に印加される準静電界と、測定対象の内 方における動的反応により生じる電位変化に応じた電界との相互作用結果を検出する準静 電界検出手段として、電界検出用電極11a、11b及びアンプ12a、12bを介して検出するようにした場合について述べたが、本発明はこれに限らず、図8の対応する部分にそれぞれ同一符号を付した図12に示すように、一方の電界発生用電極4bと交番電圧出力源2との間に接続された電流計103と、当該交番電圧出力源2の出力間に接続された電圧計104との計測値に基づくインピーダンスの変化を検出するインピーダンス変化検出部105からADC106を介して相互作用結果を検出するようにしても良い。

[0105]

さらにこの場合、例えば誘導電圧に誘起された電圧を検出する誘導電極型電界強度計や、誘導電極から得られる直流信号をチョッパ回路や振動容量等を用いて交流変換する誘導電極型変調増幅方式電界強度計や、電気光学効果を有する物質に電界を加えることにより当該物質内に生じる光伝播特性の変化を検出する電気光学効果型電界強度計、エレクトロメータ、シャント抵抗型電界強度計又は集電型電界強度計等、この他種々の準静電界検出手段によって相互作用結果を検出するようにしても良い。

[0106]

さらに上述の実施の形態においては、相互作用結果から、測定対象の内方における動的 反応により生じる電位変化を抽出する抽出手段として、FFT処理を行う測定部20を適 用するようにした場合について述べたが、本発明はこれに限らず、FFT以外の周波数分 析処理を行う測定部を適用するようにしても良い。

[0107]

さらに上述の実施の形態においては、隣接する電界発生用電極4a、4bに対応する電界検出用電極11a、11bを線状に配置することにより単位測定用電極MEとして形成し(図9)、これを同一平面上にk列配列することにより1セットの面測定用電極FMEとして形成するようにした場合について述べたが、本発明はこれに限らず、図9や図10に示した形状及び配列状態とは異なるこの他種々の単位測定用電極ME、面測定用電極FMEを形成するようにしても良く、要は、隣接する1対の(2つの)電界発生用電極4a、4bと、これら電界発生用電極4a、4bに対応して隣接する1対のする電界検出用電極11a、11bとを1単位(単位測定用電極ME)とし、これを同一平面上に複数形成されていれば良い。

[0108]

さらに上述の実施の形態においては、人体における生体反応の電位変化として、血管又は神経の電位変化を測定するようにした場合について述べたが、本発明はこれに限らず、ある細胞自体の電位変化を測定するようにしても良い。

[0109]

具体的には、例えば図13に示すように、細胞レベル程度の大きさでなる電界発生電極4a、4bと電界検出用電極11a、11bとからなる1対の単位測定用電極ME1、ME2をそれぞれ異なる方向から内方に印加するように設け、双方の単位測定用電極ME1、ME2から印加される各準静電界の到達距離(生体反応検出エリア)を出力調整部5によって順次大きく変更していく。このとき上述したように電界検出用電極11a、11bとが電流計103及び電圧計104を介して計測されるインピーダンス変化に基づいてかかる準静電界の到達距離r1、r2の交点Pをインピーダンス変化検出部115におかいかる準静電界の到達距離r1、r2の交点Pをインピーダンス変化検出部115に電界検出する。この時点で双方の単位測定用電極ME1、ME2から印加される各準静点では割達距離(生体反応検出エリア)を固定し、このときのインピーダンス変化から、交生である前のインピーダンス変化を逆算することによって当該交点の細胞における応収をしている前のインピーダンス変化を逆算することによって当該交点の細胞におけるに変化を測定することができる。このようにすれば、ある特定の細胞にレベルの生体反応の電位変化を測定することができるため、従来のパッチクランプ法のように、細胞膜までマイクロピペットを接触させといったことや、その制御を光学顕微鏡下において行うといったとを回避できるのみならず、非侵襲及び非接触で測定することができる。

[0110]

さらに上述の実施の形態においては、電界発生用電極 4 a 及び 4 b から準静電界を発生するようにした場合について述べたが、本発明はこれに加えて、当該準静電界の指向性を

例えば線状に制限する指向性制限手段を当該電界発生用電極4a及び4bに設けるように しても良い。このようにすれば、外界ノイズとの相互作用結果を検出することなく、測定 対象の内方における動的反応との相互作用結果に特化して検出することができるため、よ り測定精度を高めることができる。

[0111]

さらに上述の実施の形態においては、人体の内方における生体反応による電位変化を測 定するために準静電界を測定対象に発生するようにした場合について述べたが、本発明は これに限らず、当該測定と同時に治療するために準静電界を測定対象に発生するようにし ても良い。この場合、非接触で治療できるのみならずその治療効果をリアルタイムに測定 することができるため、手術や研究での簡易化を図ることができる。

[0112]

さらに上述の実施の形態においては、血管の拍動による電気二重層界面電位の変化を測 定するようにした場合について述べたが、本発明はこれに加えて、時間軸領域を加味する ようにすれば、当該拍動自体をも測定することができる。

[0113]

さらに上述の実施の形態においては、測定結果(断層生体反応データD2)に基づいて 生体断層像データD3を生成して表示部(図示せず)に出力する生体断層像作成部30を 設けるようにした場合について述べたが、本発明はこれに限らず、測定結果に基づいて急 性意病巣やその他の疾患を鑑別する鑑別部を設けるようにしても良い。このようにすれば 、測定と同時に簡易診断を行うことができる。

[0114]

さらに上述の実施の形態においては、測定結果(断層生体反応データD2)に基づいて 生体断層像データD3を生成して表示部(図示せず)に出力する生体断層像作成部30を 設けるようにした場合について述べたが、本発明はこれに代えて、所定の認証処理の実行 時に用いられる認証情報を生成して外部装置に出力する認証情報生成部を設けるようにし ても良い。このようにすれば、人体固有のパターンでなる生体反応を認証情報として用い ることができるため、外部装置における情報の秘匿性を一段と確保することができる。

[0115]

さらに上述の実施の形態においては、準静電界発生手段により発生され、人体に印加さ れる準静電界と、当該人体の内方における生体反応により生じる電位変化に応じた電界と の相互作用結果を検出し、この検出結果に基づいて当該電位変化を抽出するようにした場 合について述べたが、本発明はこれに限らず、例えばサメやエイ等が頭部に存在するロレ ンチニ瓶(ampulla of Lorenzini)と呼ばれる器官によって生体に発生される電界(準静電 界)を検出することで当該生体のうち自身の餌としての生体を識別することができるとい った例にもあるように、生体の内方における生体反応により生じる電位変化を上述の準静 電界検出手段により直接検出し、当該検出された電位変化のレベルから、例えば予め電位 変化のレベルと生体反応の種類との関係を対応付けたテーブルを参照して、所定の生体反 応により生じる電位変化を抽出するようにしても良い。

【産業上の利用可能性】

[0116]

本発明は、生体、所定の電子機器あるいは大地等の測定対象の内方を非侵襲的に測定す る場合に利用可能である。

【図面の簡単な説明】

[0117]

- 【図1】シミュレーション結果(1)を示す略線図である。
- 【図2】シミュレーション結果(2)を示す略線図である。
- 【図3】シミュレーション結果(3)を示す略線図である。
- 【図4】距離に応じた各電界の相対的な強度変化(1 [MHz])を示す略線図である。
- 【図5】距離に応じた各電界の相対的な強度変化(10[MHz])を示す略線図である。
- 【図6】準静電界スケール(1)を示す略線図である。

ページ: 15/E

- 【図7】準静電界スケール(2)を示す略線図である。
- 【図8】本実施の形態による測定装置の構成を示す略線的ブロック図である。
- 【図9】面測定用電極の構成を示す略線図である。
- 【図10】面測定用電極の配置状態を示す略線図である。
- 【図11】測定処理手順を示すフローチャートである。
- 【図12】他の実施の形態による測定装置の構成を示す略線的プロック図である。
- 【図13】他の実施の形態による測定の様子を示す略線図である。

【符号の説明】

[0118]

1、100……測定装置、2……交番電圧出力源、3……絶縁シート、4a、4b……電界発生用電極、5……出力制御部、11a、11b……電界検出用電極、15、115……準静電界検出部、20……測定部、30……生体断層像作成部、40……制御部、103……電流計、104……電圧計、ME1~MEk……単位測定用電極、FME~FMEi……面測定用電極、VE……血管、RT1……測定処理手順。

【書類名】図面【図1】

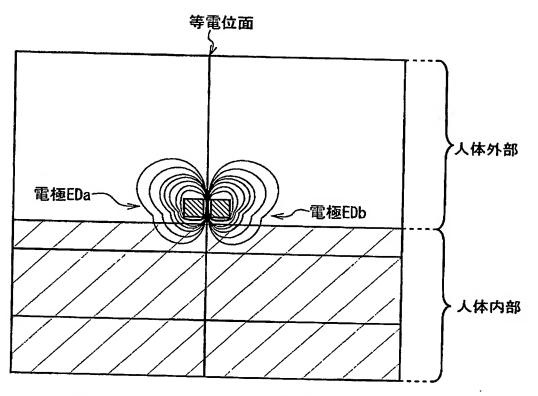


図1 シミュレーション結果(1)

【図2】

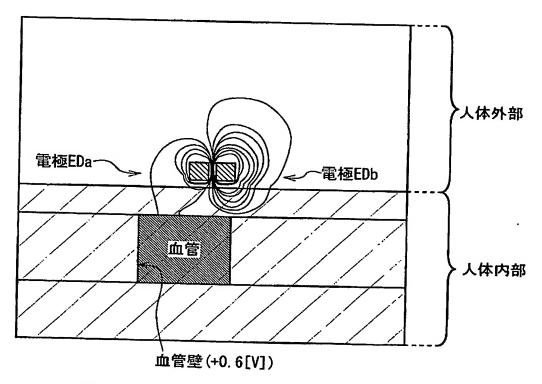


図2 シミュレーション結果(2)

【図3】

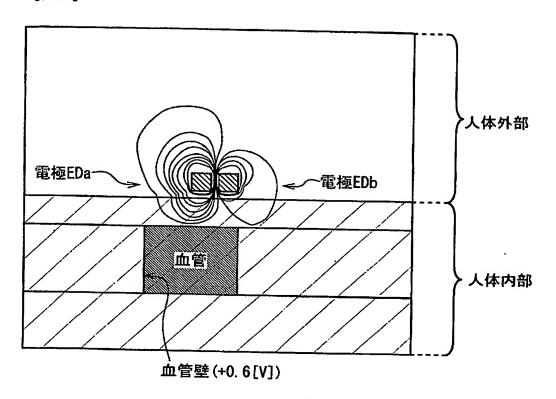


図3 シミュレーション結果(3)

【図4】

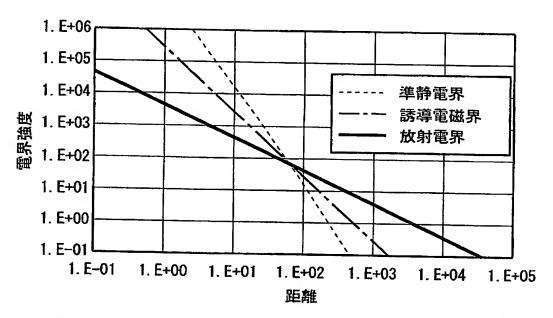


図4 距離に応じた各電界の相対的な強度変化 (1[MHz])

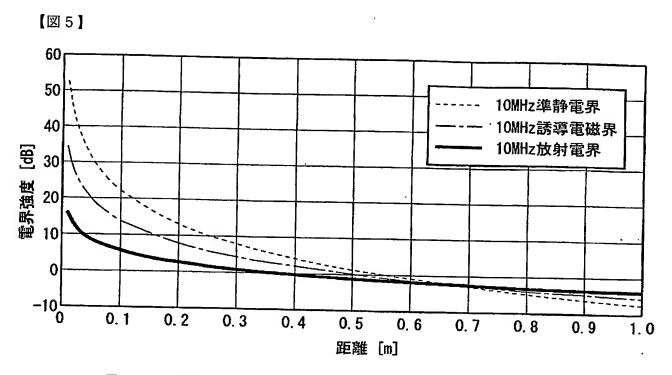
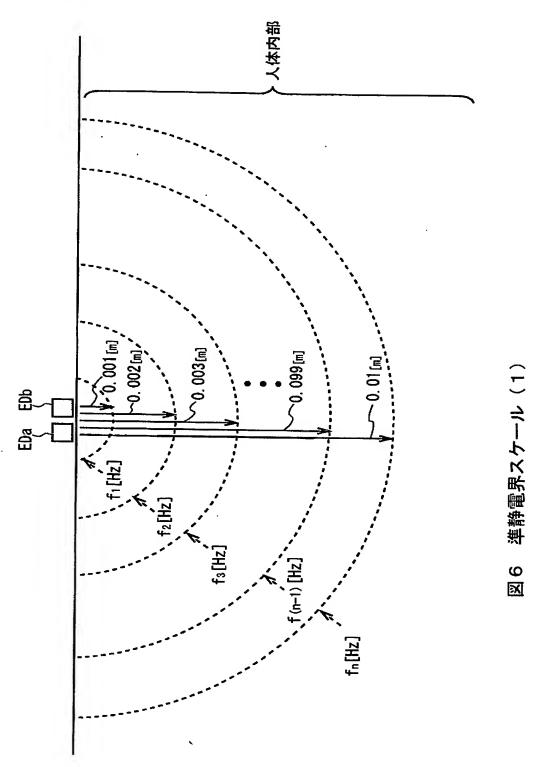
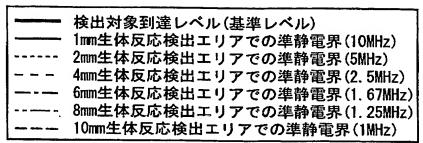
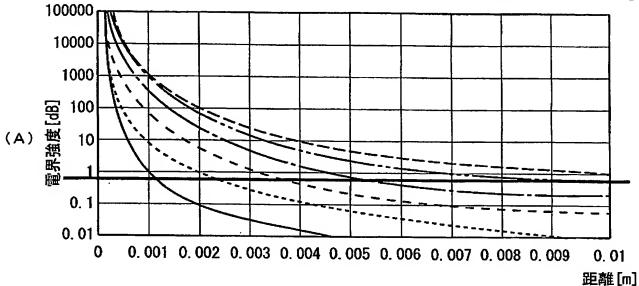


図5 距離に応じた各電界の相対的な強度変化(10[MHz])









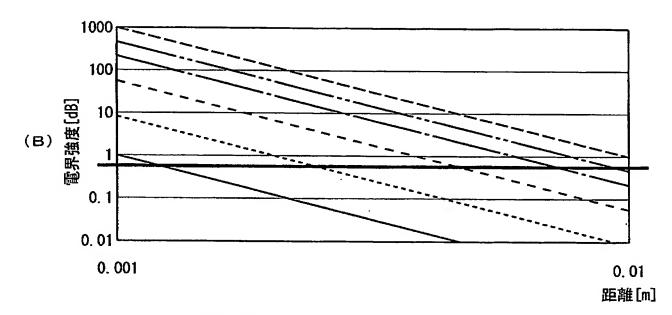
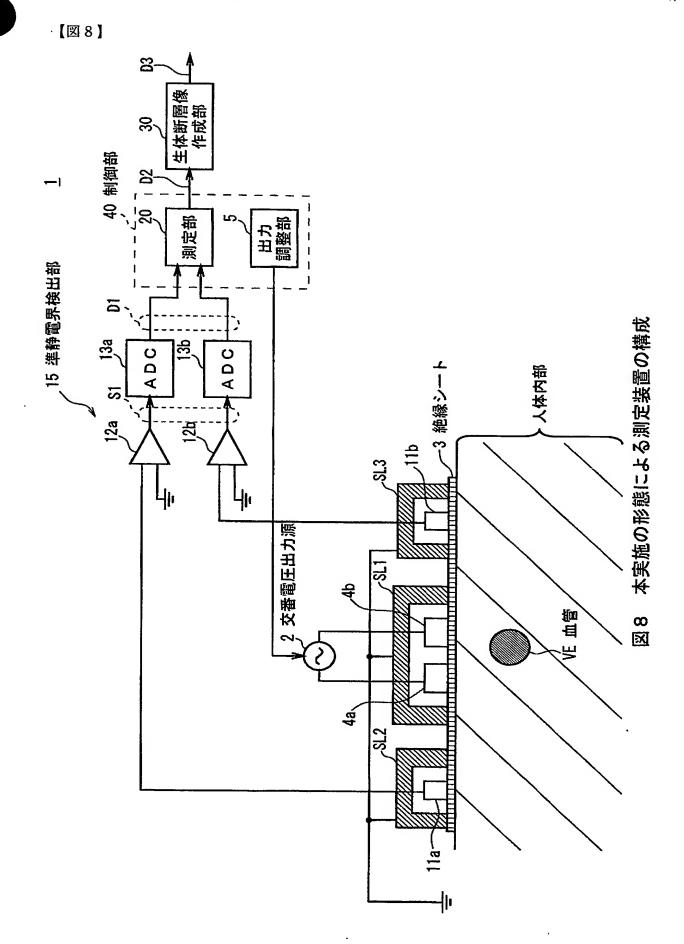


図7 準静電界生体反応検出スケール(2)



【図9】



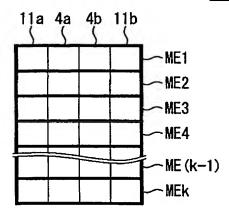


図9 面測定用電極の構成

【図10】

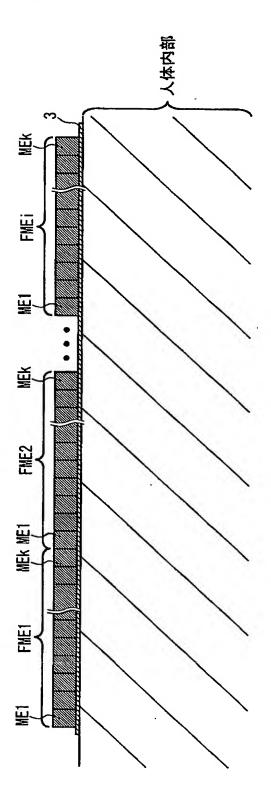


図10 面測定用電極の配置状態(断面状態)

【図11】

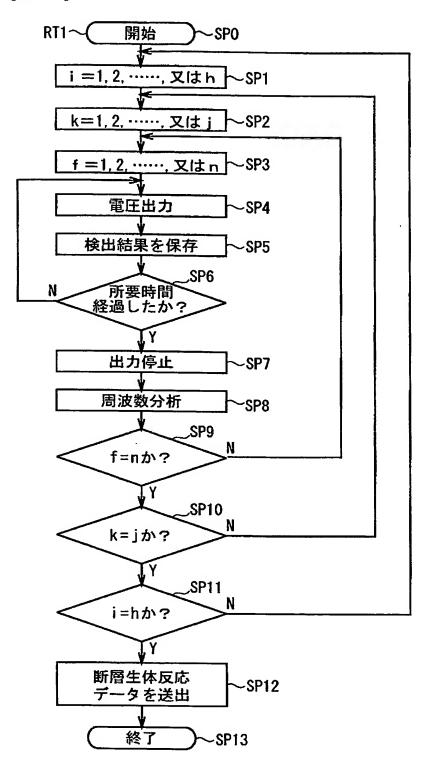


図11 測定処理手順

【図12】 꿈-体断層像 作成部 ಜ್, 40 制御部 巡记部 出力 調整部 他の実施の形態による測定装置の構成 ADC ソパーダンメ粉行被田舎 人体内部 102 交番電圧出力源; <u>図</u> 12 自哪

【図13】

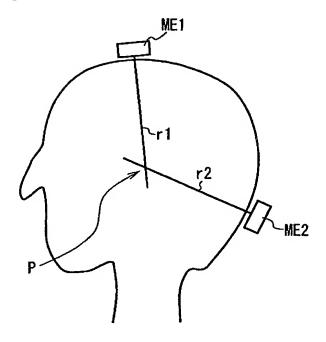


図13 他の実施の形態による測定の様子

【書類名】要約書

【要約】

【課題】

測定対象の内方における状況をより正確に把握させ得るようにする。

【解決手段】

本発明は、放射電界及び誘導電磁界に比して大きい強度の準静電界を発生する準静電界 発生手段と、当該発生により人体に印加される準静電界と、当該人体の内方における生体 反応により生じる電位変化に応じた電界との相互作用結果を検出する準静電界検出手段と 、この相互作用結果から電位変化を抽出する抽出手段とを設けるようにした。

【選択図】

図11

特願2003-308153

出願人履歴情報

識別番号

[000002185]

1. 変更年月日

1990年 8月30日

[変更理由]

新規登録

住 所

東京都品川区北品川6丁目7番35号

氏 名 ソニー株式会社